

CENTRAL ASIAN JOURNAL OF MATHEMATICAL THEORY AND COMPUTER SCIENCES

https://cajmtcs.centralasianstudies.org

Volume: 04 Issue: 5 | May 2023 ISSN: 2660-5309

АНАЛИЗ КОНСТРУКЦИИ ДВИГАТЕЛЯ ВНУТРЕННЕГО СГОРАНИЯ С КРИВОШИПНО-ШАТУННЫМ МЕХАНИЗМОМ

О. Пардаев

Международный технический университет

Б. Турсунбаев

Ташкентский государственный транспортный университет

О. Б. Хожиев

Совместный Белорусско-Узбекский межотраслевой институт прикладных технических квалификаций

Аннотация ARTICLEINFO

На сегодняшний день весь мир занимается проблемой по экономии нефтегазовых ресурсов, так как добыча нефтегазовых продуктов с каждым годом дорожает и запас ресурсов ограничен. Кроме этого, чрезмерное и не целесообразное использование этих продуктов со временем приведет к экологическим проблемам.

Article history: Received 3 Mar 2023 Revised form 5 Apr 2023 Accepted 19 May 2023

© 2023 Hosting by Central Asian Studies. All rights reserved.

Как всем известно, что транспортные средства (TC) оснащенные двигателями с кривошипношатунным механизмом (КШМ), составляет основную часть транспортного парка во всем мире. Использование двигателей с малым коэффициентом полезного действия (КПД), такие как двигатели с КШМ, ускорит процесс экологических катастроф, потому что каждый день во всем мире только TC

сжигают миллионы тонн горючих материалов и выбрасывают в атмосферу очень большую неиспользованную энергию CO, CO₂ и других химических соединений.

Недостатками КШМ в двигателях внутреннего сгорания является:

- > трата основной части усилия газов на разрушение самого себя и конструкцию двигателя.
- сложность конструкции коленчатого вала, что не дает возможность применить подшипники качения вместо подшипников скольжения (вкладышей). Подшипники качения сэкономят расход полезной энергии на трение до 30% [2].

Анализ конструкции двигателей с КШМ показывает, что повысить эффективный КПД двигателя, за счет изменение других параметров, дают незначительные результаты, то есть КПД поднимает всего на 1-3% относительно прототипа.

Изображение суммарных сил и моментов, действующие в КШМ [1], приведены на рис.1.

ISSN: 2660-5309

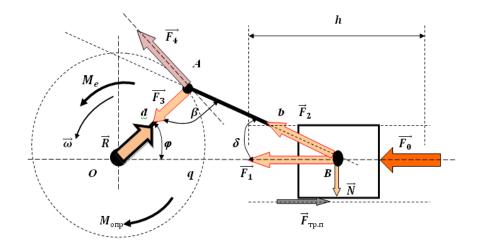


Рис.1. Суммарные силы и моменты, действующие в кривошипно-шатунном механизме.

Сила $\overrightarrow{F_0}$, действующая вдоль оси цилиндра на поршень со стороны давления газов, равная на $\overrightarrow{F_1}$ может быть разложена на две составляющие вектор силы:

$$\vec{F}_1 = \vec{F}_2 + N \tag{1}$$

 \triangleright боковую силу \vec{N} , перпендикулярную к оси цилиндра;

$$\sum_{i=1}^{k} \mathbf{M}_{i} = 0; \quad F_{4}d - N|OB| + F_{\text{тр.п}} \frac{d_{\text{п}}}{2} = 0$$
 (2)

$$N = \frac{F_4 d}{|OB| - f \frac{d_{\pi}}{2}}$$
 (2*)

STUDIES

ightharpoonup силу $\overrightarrow{F_2}$, направленную вдоль оси шатуна;

$$\vec{F}_2 = \vec{F}_3 + \vec{F}_4$$
 (3)

$$F_2 = F_1 \cos(\delta) \ _{(3^*)}$$

Силу $\overrightarrow{F_2}$ можно перенести по линии её действия в центр шатунной шейки кривошипа и разложить на две составляющие вектор силы:

ightharpoonup нормальную силу $\overrightarrow{F_3}$, направленную по радиусу кривошипа;

$$F_3 = F_2 \cos(\pi - \beta) \tag{4}$$

ightharpoonup тангенциальную силу $\overrightarrow{F_4}$, касательную к окружности кривошипа;

$$F_4 = F_2 \sin(\pi - \beta) \qquad (5)$$

Трение поршня о стенки поршня определяется по формуле

$$F_{\text{\tiny TP.\Pi}} = Nf$$
 (6)

где, $\overrightarrow{F_{\text{тр.п}}}$ – сила трения поршня и кольца о стенки цилиндра,

f – коэффициент трения,

|OB| – расстояние между осью коленчатого вала и осью пальца поршня,

 δ – угол между шатуном и осью |OB|,

β – угол между шатуном и кривошипом,

 ϕ – угол между кривошипом и осью |OB| ,

d – длина кривошипа,

 d_{II} – диаметр цилиндра,

Как видно из рис. 1, крутящий момент создает только сила $\vec{F_4}$, остальные силы $\vec{F_3}$, \vec{N} , часть сил $\vec{F_2}$ и $\vec{F_1}$ расходуются на разрушение механизма и конструкцию двигателя. Причем максимальное усилие газов соответствует, когда шатун и кривошип находятся на оси OB, это соответствует верхней мертвой точки цилиндра. Ударную силу газов принимает на себя коленчатый вал, коренные, шатунные шейки и гнезда блок цилиндров. Изменение амплитуды этих сил в зависимости от хода поршня, приведены на рис.2.

На основе выше приведенных формул можно построить графики зависимости этих сил от хода поршня, для конкретной модели двигателя с КШМ. Для анализа построены графики для карбюраторного двигателя 3M3-4022.10. Из рис.1 и 2 видно, что усилие $\overrightarrow{F_3}$ - 100% расходуется на разрушение двигателя.

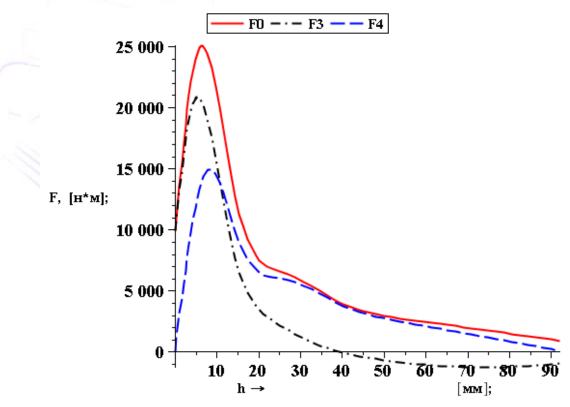


Рис.2. Распределение действующих на КШМ сил в зависимости от хода поршня при кривошиано-шатунном механизме.

Из рис.3 можно судить, что при одинаковом радиусе кривошипа или колена момента сил, КШМ способен превращать усилие газов в крутящий момент (прерывистая линия - $M_{\text{кшм}}$) не более чем в 1/2 части.

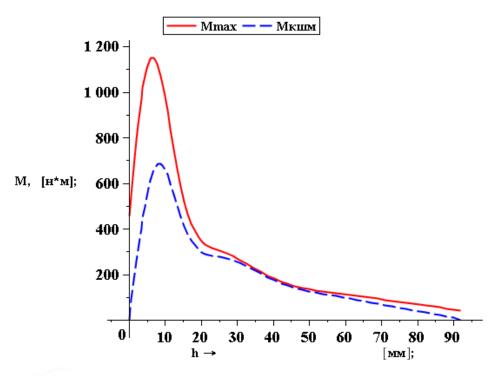


Рис.3. Зависимости эффективных крутящих моментов от хода поршня.

На рис.4 изображены коэффициент соотношения $K = \frac{M_{\text{max}}}{M_{\text{кШМ}}}$ крутящего момента M_{max} - при идеальном преобразовании усилия газов в крутящий момент, к крутящему моменту КШМ - $M_{\text{КШМ}}$ (сплошная линия). Прерывистая линия обозначает средний коэффициент $K_{\text{ср}}$.

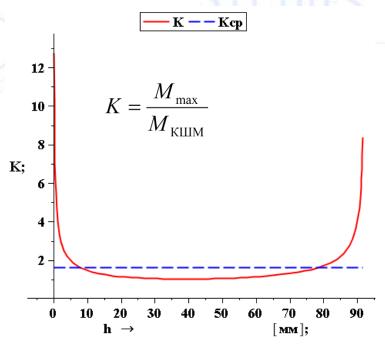


Рис. 4. Зависимость коэффициента от хода поршня.

Так как крутящий момент является главным аргументом в показателях двигателя, на основе выше приведенного анализа, можно сделать выводы, что способность кривошипно-шатунного механизма превращать усилие газов в эффективный крутящий момент не превышает 50%, причем не учитывается расход усилия газов на трение коренных и шатунных шейках.

Следовательно, за счет изменений конструкции двигателя можно добиться существенного повышения их КПД.

Литература

- 1. Автомобильные двигатели. В. М. Архангельский, М. М. Вихерт и другие. «Машиностроение» М- 1967 г. 308 стр.
- 2. Справочное руководство механикам. Н. Г. Львовский. Металлургиздат 1949 г. 387 стр.

